# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-108812

(43) Date of publication of application: 30.04.1996

(51)Int.Cl.

B60R 19/03 B29C 49/20

B29C 49/48

B60R 19/18

// B29L 22:00

(21)Application number: 06-245950

(71)Applicant: IDEMITSU PETROCHEM CO LTD

MINORU KASEI KK

(22)Date of filing:

12.10.1994

(72)Inventor:

SUGAWARA MINORU

NAKAMURA TETSUYA

TADA KATSUHIKO

**FUKUHARA NAONARI** 

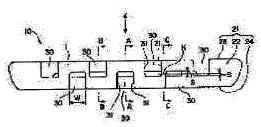
AKAMATSU KENICHI

# (54) RESIN MADE AUTOMOBILE SHOCK ABSORBER MEMBER

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide a resin made automobile shock absorber member not only having a sufficient shock absorbing function but also limited deformation at the time of shock and light in weight.

CONSTITUTION: A resin made automobile shock absorber member such as a bumper beam 10 formed of a lengthy member 11 consisting of a hollow part has a plurality of recesses 30 formed by arranging them on the surface 21 of the lengthy member 11 in the longitudinal direction in zigzag. Variety of shock conditions are satisfied by absorbing the energy at the time of the shock by the portion where the plurality of recesses 30 are formed.



## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

21.12.2000

[Date of sending the examiner's decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than

the examiner's decision of rejection or

application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3561007

[Date of registration]

04.06.2004

[Number of appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出壤公開發号

# 特開平8-108812

(43)公開日 平成8年(1996)4月30日

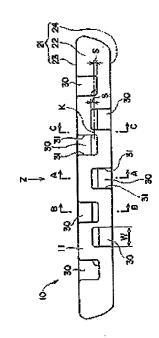
技術表示能		I I	庁内整理選号	<b>*</b>	織別起号		l)Int_CL <sup>8</sup>
				D		19/03	B60R
			7619-4F			49/20	B29C
			7619-4F			49/48	
				В	•	19/18	B60R
						22:00	B29L
未請求 茵求項の数5 OL (全 9 B	<b>†</b> ;	審査					
000183657	人 000183657				特職平6-24595	<del></del>	!()出癩番
出光石油化学株式会社	į	ŀ				•	-,,-,-,-,-
東京都港区芝五丁目6番1号	3		128	) 10月	平成6年(1994)		2)出願日
390040958	. 3	(71)出					
みのる化成株式会社							
兵庫原西當市浜甲子國1丁目16群18号	j						
<b>位原 稔</b>	1	(72)発					
千葉県市原市跡崎海岸1番地1 出光石	=						
化学徕式会社内	4						
中村 軽色	\$ 1	(72)発					
千葉界市原市郊橋海岸1春地1 出光石	•						
化学株式会社内	1						
<b> </b>	( ;	(74)代					
最終頁に統							

#### 做脂製自動車用衝擊級衝部材 (54) 【発明の名称】

### (57)【要約】

【目的】 充分な衝撃緩衝機能を備えるとともに衝撃時 の変形置が少なく、かつ軽量な樹脂製自動車用衡撃緩衝 部村の提供。

【緯成】 中空部を有する長尺部材11により形成され たバンパービーム 1 () 等の樹脂製自動車用筒撃緩衝部材 において、長尺部材11の表面部21に長手方向に沿っ て複数の凹部30を千鳥状に配置形成し、この複数の凹 部30)が形成された部分で衝撃時のエネルギーを吸収す るようにして多様な衝撃条件を満足できるようにした。



ことが強度上の点で望ましく、特に全ての凹部が裏面部 に結合されていることが好ましい。さらに、長尺部材の 裏面部にリブを形成する。あるいは長尺部材の裏面部に 精強用芯材をインサートすることにより、より一層強度 を向上させてもよい。

【①①】①】また、以上に述べた本発明の樹脂製自動車 用衝撃緩衝部村の成形方法は、プロー成形が好適である が、所望の形状を得ることができれば、例えば、ガス射 **出成形法(中空射出成形法)などの他の成形方法であっ** てもよい。ここで、ブロー成形に用いる材料としては、 従来よりバンバー等の樹脂製自動車用衝撃緩衝部村の材 料として用いられている熱可塑性樹脂の中から任意に選 ぶことができる。例えば、ポリプロピレン、高密度ポリ エチレン、線状低密度ポリエチレン。ポリ塩化ビニル、 ポリカーポネート、ポリアミド、ポリエチレンテレフタ レート、ポリスチレン、ポリオキシメチレン、ABS樹 脂、AS樹脂、ポリフェニレンエーテル、ポリフェニレ ンスルフィドなどの熱可塑性樹脂、およびこれらの樹脂 にエチレン・プロピレンゴム、エチレン・プロピレン・ ジエン三次元ゴムなどのゴム類および/または充填剤と してガラス繊維、炭素繊維、タルク、マイカ、炭酸カル シウムなどを配合したものを挙げることができる。な お、これらの樹脂、ゴム類、充填剤などは、必要に応じ て複数のものを配合するようにしてもよい。

【①①11】しかし、本発明のような特定形状を有する 樹脂製自動車用衝撃緩衝部村をプロー成形するための材 料として、成形加工性、成形品の物性、耐衝撃性、ビン チオフ強度などの機械的強度の点で、特に好適な材料 は、メルトインデックス (230°C, 2, 16kgf) が2.0g/10分以下、アイソタクチックペンタッド 30 分率93モル%以上のプロビレン単独重合体、またはメ ルトインデックスが2.08/10分以下、エチレン単 位含有量15重量%以下、プロピレンホモ重合部のアイ ソタクチックペンタッド分率93モル%以上のプロビレ ンプロック共重合体、あるいはこれらのプロビレン系重 合体と高密度ポリエチレン、エチレン・プロピレン系エ ラストマー、エチレン・αーオレフィン(プロビレン以 外) 系エラストマー、エチレン・プロビレン・ジエン系 エラストマーなどのエラストマー、タルクなどの充填剤 の中から選択された一種以上のものとの組成物である。 ととで、プロビレン系重合体60~99重置%。高密度 ポリエチレン() ~3 () 重量%、エチレン・αーオレフィ ン系エラストマー()~2()重置%、タルクなどの充填剤 0~40重置%の範囲において用いられる。また、この 組成物には、さらに所塑に応じ、無水マレイン酸変性ポ リオレフィン。アクリル酸変性ポリオレフィンのような 極性基含有熱可塑性樹脂、炭酸カルシウム、マイカ、ガ ラス微維、炭素微維のような無機充填剤、あるいは酸化 防止剂、紫外線吸収剂、熱安定剂、滑削、難燃剂,着色 剤などの各種添加剤を含有することができる。

[0012]

【作用】このような本発明においては、千鳥状に配置さ れた複数の凹部により管整時のエネルギーが吸収され る。この際、複数の凹部の側壁(特に、樹脂製自動車用 僑盤緩僑部材の長季方向に直交する方向に延びる側壁) が、リブの役割を果たすため、一定の強度を確保しなが ら所望の衝撃緩衝機能が得られる。また、長尺部村とし ては、特に限定されるものではないが、少なくとも両端 部分に湾曲部を有することが好ましく。このような湾曲 10 形状とすることによって衝撃力を長尺部材全体で受けや すくなるため、より優れた衝撃緩衝機能が得られる。こ のため、従来のような中空部のみにより衝撃緩衝を行う 場合に比べ、多様な衝撃条件を満足できる優れた衝撃緩 **衛機能が得られる。また、衝撃緩衝機能を向上させるに** あたって、エネルギー吸収用の部品を別途設けたり、あ るいは部材の内厚を厚くする必要はないので、コスト低 減、軽量化が図られ、これらにより前記目的が達成され

[0013] また、複数の凹部のうちの少なくとも一つ、好ましくは全部を、長尺部材の長手方向に沿った中心線を越えるように配置形成した場合には、リブの役割を果たす側壁が適切な長さ確保されるため、より一層優れた衝撃接筒機能が得られる。さらに、複数の凹部のうちの少なくとも一つ、好ましくは全部を、長尺部材の裏面部に結合させれば、強度の向上が図られる。そして、前途したように凹部を中心線を越えるように配置形成した場合には、凹部と裏面部との結合が容易に実現される。また、長尺部材の裏面部にリブを形成したり、あるいは長尺部材の裏面部に補強用芯材をインサートすれば、より一層強度の向上が図られる。

[0014]

【実施例】以下、本発明の各実施例を図面に基づいて説 聞する。

【第一実施例】図1には、本発明の第一実施例の樹脂製自動車用価整緩側部材であるバンパービーム10の斜視図が示され、図2、図3には、それぞれバンパービーム10の前面図、上面図(図2中矢印2方向から見た図)が示されている。また、図4、図5、図6には、それぞれ図2中のA-A線、B-B線、C-C線に沿ったバンパービーム100長手方向直交断面が示されている。バンパービーム10は、ブロー成形による成形品であり、図1〜図3に示す如く、図中左右方向に延びかつ両端が分に湾曲部を有する長尺部材11により形成されている。長尺部材11の長手方向両端部の裏面側(図3中下側)には、図示されない自動車本体への取付用の取付面12が形成されている。との取付面12には、適宜な本数の埋込みボルト13が設けられている。

【0015】長尺部材11の内部には、図4〜図6に示す如く、中空部20が長尺部材11の長手方向の全体に 50 渡って形成されている。長尺部材11の表面部21(前 面部22、上面部23、および下面部24)には、長尺部約11の長手方向に沿って複数の凹部30が千鳥状に配置形成されている。つまり、前面部22と上面部23との角部(図2中上側位置)に四つの凹部30が配置形成され、一方、前面部22と下面部24との角部(図2中下側位置)に三つの凹部30が配置形成され、これらの凹部30は、上面部23側、下面部24側に交互に配置されている。

5

[0016] 各四部30は、前面部22側から見た状態で略矩形形状に形成されるとともに、前面部22の上下 10の端線位置から長尺部材11の長手方向の中心線(図2中の一点鎖線K)を越える位置まで形成されている。また、各四部30が中心線Kを越える分の寸法Sは、0~50mm程度が好ましく、より好ましくは10~30mm程度である。

【0017】さらに、各凹部30の長手方向の帽図(図2参照)は、後述する試験用ポールの直径(7inch=178mm)よりも小さくなっており、好ましくは50~150mm程度がよく。より好ましくは80~130mm程度である。そして、各凹部30の深さし1(図4参照)は、バンパービーム10の前面部22の平坦な部分から裏面部25の平坦な部分までの幅上に対して、L1=1/5し~1/2し程度が好ましく、より好ましくはし1=1/41~1/31程度である。なお、幅上の寸法は、バンパービーム10が取り付けられる自動車本体の種類(大きさ、重量等)に応じて決定される。

【①①18】長尺部材11の裏面部25(自動車本体への取付側)には、前面部22側に突出する突出部26が形成され、この突出部26の先端26Aは、各回部30に結合されている。また、突出部26の内部には、図4~図6に示す如く、中空の補強用芯材40がインサートされている。補強用芯材40は、長尺部材11の長手方向の略全長に渡って設けられ、図3中の一点鎖線に示すように、取付面12の位置まで配置されている。しかし、必ずしも取付面12の位置まで配置されていなくてもよい。なお、本発明においてインサートされる補強用芯約の形状は、このような形状に限定されるものではなく任意である。

[0019] この結婚用芯衬40の封質は、特に限定されるものではないが、例えば、特闘平5-239286 40号で提案されているものに準じた次のようなものを用いることができる。

(A)メルトインデックス300g/10分以上のプロ め. ピレン単独宣合体又はプロビレンーエチレン共重合体2 には0~60宣置%とガラス繊維80~40宣置%とから成 能すり、ペレット長が2~20mmで、かつ、該ガラス繊維長がペレット長に実質上等しいペレット5~70重置部 て. と. (B)メルトインデックスが3~20g/10分でアイソタクチックペンタッド分率が93モル%以上のプロビレン単独重合体又はプロビレンーエチレン共重合体 50 る。

95~30重量部とを全量が100重量部になるように 混合したガラス繊維強化ポリオレフィン樹脂組成物、あ るいは、(A゚) メルトインデックス300g/10分 以上のプロビレン単独重合体又はプロビレントエチレン 共重合体20~60重置%とガラス繊維80~40重置 %とから成る混合物100重置部に対し、酸付加量0. 1~10重置%の酸変性ポリオレフィン1~10重置部 を配合して成り、ペレット長が2~20mmで、かつ、 該ガラス繊維長がペレット長に実質上等しいペレット5 ~70重置部と、(B)メルトインデックスが3~20 g/10分で、アイソタクチックペンタッド分率が93 モル%以上のプロピレン単独重合体又はプロピレンーエ チレン共宣合体95~30重置部とを全置が100重置 部になるように混合したガラス繊維強化ポリオレフィン 樹脂組成物などである。なお、循強用芯材としては、こ のようなガラス繊維強化ポリオレフィン樹脂組成物の他 に、樹脂のみで形成されたもの、充填剤配合制脂組成 物。あるいは繊維強化熱硬化性樹脂(GFRP)。金属 などで形成されたものを用いてもよい。

【0020】とのような第一実施例においては、以下のようにしてプロー成形によりバンパービーム10を製造する。先ず、バンパービーム10の外形形状に従ったキャビティを有する成形用金型(不図示)を用意する。この成形用金型には、各凹部30に対応した表面形状のキャビティが形成されている。次に、成形用金型のキャビティの内部に予め成形しておいた精強用芯材40を取り付ける。その後、成形用金型により筒状のバリソンを外側から挟み込むとともに、バリソンの内側の空洞部分に空気を吹き込んでパリソンを拡けて成形用金型のキャビティ表面および補強用芯材40の周囲に密着させる。そして、成形用金型を開き、完成したバンパービーム10を取り出す。との際、精強用芯材40もバンパービーム10を取り出す。との際、精強用芯材40もバンパービーム10として一体化されて取り出される。

[0021]とのような第一実施例によれば、次のような効果がある。すなわち、バンパービーム10の表面部21には、千鳥状に配置された複数の凹部30が設けられているので、この複数の凹部30が形成された部分(ハニカム構造部分)により質整時のエネルギーを吸収できる。そして、複数の凹部30の側壁(特に、バンパービーム10の長手方向に直交する方向に延びる側壁31)が、リブの役割を果たすため、一定の強度を確保しながら所望の衝撃接衝機能を得ることができる。このため、従来のような中空部のみにより衝撃接衝を行う場合に比べ、多様な衝撃条件を満足できる優れた衝撃緩衝機能を得ることができる。

【① 022】また、筒撃緩衝機能を向上させるにあたって、エネルギー吸収用の部品(例えば、図18の部品93)を別途設けたり、あるいは部材の内厚を厚くする必要はないので、コスト低減、軽量化を図ることができる。

【0023】さらに、複数の凹部30は、千鳥状の配置 となっているので、側壁31は、適宜な間隔でかつ上下 両側に略均等に配置されるため、バンバービーム10の 全体に渡って優れた衝撃緩衝機能を得ることができる。 そして、各凹部30は、長手方向に沿った中心線K(図 2参照)を越える位置まで形成されているので、適切な 長さの側壁31を確保することができ、より一層優れた 衝撃緩衝機能を得ることができる。

【0024】また、各凹部30の長手方向の幅W(図2 参照)、つまり回部30の対向する側壁31間の間隔 は、後述する試験用ポールの直径よりも小さくなってい るので、ボールに衝突した時のような局部的な衝撃に対 しても優れた衝撃緩衝機能を発揮することができる。 【0025】さらに、各四部30は、裏面部25の一部 である突出部26の先端26Aに結合されているので、 バンパーピーム10の強度の向上を図ることができる。 そして、各凹部30が中心線片を越えるように配置形成 されていることから、このような各凹部30と突出部2 6の先端26Aとの結合を容易に実現することができ る。

【0026】また、突出部26の内部には、例えば繊維 復合村等からなる浦強用芯村40がインサートされてい るので、バンバービーム10の強度のより一層の向上を 図ることができる。

【10027】 (第二実施例) 図7~図9には、本発明の 第二実施例の樹脂製自動車用衝撃接衝部材であるバンバ ービーム50が示されている。図7には、バンバービー ム50の上面図が示され、図8には、バンバービーム5 ①を裏面側から見た斜視図が示され、図9には、図7中 のD - D線に沿ったバンバービーム5 Oの長手方向直交 30 型総圧力 断面が示されている。 バンパービーム50は、前記第一 実施例のバンパーピーム10と略同様な構成を有し、裏 面部25の構成が一部異なるのみであるので、同一部分 には同一符号を付して詳しい説明は省略し、以下には異 なる部分のみを説明する。

【0028】前記第一実施例のバンバービーム10で は、突出部26の内部に補強用芯材40がインサートさ れていたが、本第二実施例のバンバービーム50では、 突出部51の内部に循鎖用芯材40はインサートされて いない。また、本第二実施例の突出部51は、前記第一 46 No. 3:190℃ 実施例の突出部26とは異なり、取付面12の位置まで 形成されていない。突出部51の内部には、バンバービ ーム50の長手方向に直交する方向に延びる四本のリブ 52が適宜な間隔で設けられている。

【①029】とのような第二実施例によれば、前記第一 実施例の舗強用芯材40の代わりにリブ52が設けられ ているので、前記第一実施例と同様に、優れた衝撃緩衝 畿能および強度を得ることができるという効果がある。 【① ① 3 ① 】 〔比較実験〕なお、本発明の効果を確かめ るために、以下のような5MPHペンデュラム試験、5 50 r=5m!le/Hr)のペンデュラム試験(上下打

MPHバリヤ試験、5MPHボール試験による比較実験 を行った。本発明の実験例として、前記第一実施例のバ ンバービーム10において補強用芯衬40が設けられて いない場合(実験例1)、前記第二実施例のリブ52を 有するバンパービーム50の場合(実験例2)、前記第 一実経例の結論用芯材40を有するバンパービーム10 の場合 (実験例3) を用意した。一方、比較例として、 前述した図18の断面形状を有するバンバービーム90 の場合(比較例1)、図19の断面形状に示すような前 10 面側の上下に突起部95を有するバンバービーム96の 場合(比較例2)を用意した。

【1)()31】そして、各実験例1~3および各比較例 1、2のパンパービームの原料樹脂には、(1)メルト インデックス1g/10分のポリプロピレン(出光石油 化学株式会社製、E250G)65重量%と、(2)メ ルトインデックス0、03g/10分の高密度ポリエチ レン(出光石油化学株式会社製、750LB)20重置 %と」(3)ムーニー粘度〔ML..。(100℃)〕= ??、エチレン含量?3重量%のエチレン・プロビレン 20 エラストマー(日本合成ゴム株式会社製、EPO7P) 5重量%と、(4)平均粒径1.5μm、平均アスペク ト比15のタルク10重量%と、を含む樹脂組成物を用

【0032】また、成形条件および温度条件は、次の通 りである。

[成形条件]

:90mm¢ 成形機 :100mmø 41 アキュームレータ : 25リットル :60ton スクリュー回転数 : 40 r p m :115A モーター負荷 【0033】 (温度条件)

シリンダー No. 1:230℃

No. 2:210℃ No. 3:190℃ No. 4:190°C

クロスヘッドNo. 1:190℃

No. 2:190℃

ダイス No. 1:190°C

No. 2:190℃

:200sec 成形サイクル :28% 金型温度 :225℃ 樹脂温度

【①①34】このようにして成形された各実験例1~3 および各比較例1,2のバンパービームを被試験体と し、製品重量4.5kg、製品長さ1.4m、車両重置 1200kg、常温にて5MPH(衝撃速度8km/H

特闘平8-108812

ち、35mm)、バリヤ試験、ボール試験(直径?・n ch)の各規格試験を行い、各実験例1~3および各比 較例1、2について、それぞれ最大変形置、最大発生荷 重。すべりの有無を調べて総合評価を行った。この比較 実験の結果を次の表1~表3および図10~図12に示 す。表1、表2、表3には、それぞれペンデュラム試 \* \*験」バリヤ試験、ボール試験の結果が示されている。ま た。図10、図11、図12には、それぞれペンデュラ ム試験、バリヤ試験、ボール試験における変形量と発生 商重との関係が示されている。

10

[0035]

【表1】

	目標値	比較例 1	比较例2	夷験例 1	実験例?	実験例3
最大変形(ma)	< 65	> 70	83	60	55	52
最大幾生商黨(ton)	>2.0	< 2.0	2.3	2.3	2.9	3. 1
すべり	無小事	有	旗	無	無	無
彩合評価	а	×	0	0	0	0

[0036]

### ※ ※【表2】

	目標値	比較剝!	比較例 2	実験例 1	実験例2	実験例3
最大変形(ma)	< 80	90	88	79	75	72
最大発生荷重(ton)	>3.5	3.6	3.7	3.9	4,1	4.5
総合評価	0	×	×	0	0	0

[0037]

### ★ ★【表3】

	貸機値	此鮫剝!	此校例2	実験例(	実験例 2	実験例3
最大変形(ani)	<100	120	(22	95	89	85
最大発生荷蓋(top)	>2.0	i. 3	t.3	2.3	2.5	2.7
総合評価	0	×	×	0	0	0

[0038]表1~表3によれば、各実験例1~3で は、全ての試験において最大変形置が小さく、かつ最大 発生荷重が大きく、総合評価も良好となっているのに対 30 し、 各比較例1、2では、比較例2のペンデュラム試験 において総合評価が良好となっていることを除き、総合 評価は悪い結果となっている。また、比較例2について も他のバリヤ試験、ボール試験においては総合評価は悪 い結果となっているので、不充分な性能であるといえ

【0039】また、図10によれば、図中点線で示され た比較例』では、ベンデュラムリーデが滑って変形置が 大きいのに対し、図中一点鎖線で示された比較例2で は、図19中の突起部95が潰れることにより、すべり 40 が防止され、図中実線で示された実験例1では、複数の 四部30が形成された部分(ハニカム構造部分)が一部 エネルギーを吸収して変形し、すべりが防止されている ことがわかる。さらに、図11によれば、図中点線で示 された比較例1では、バンバービーム全体が一気に荷重 を受けてバンバービームの欠陥部が座屈し、発生荷重が 小さくかつ変形量が大きくなるのに対し、図中実線で示 された実験例1では、複数の凹部30が形成された部分 (ハニカム構造部分) で徐々に荷重が立ち上がって均一 な応方が全体にかかっていき、最終的に発生荷重が大き 50 は、前記第二実施例のような形状のリブ52に限定され

くかつ変形量が小さくなることがわかる。

【0040】そして、図12によれば、図中点線で示さ れた比較例!では、局部的に応力が集中して早期に座層 が起こり、発生荷重が小さくかつ変形量が大きくなるの に対し、図中実線で示された実験例1では、複数の凹部 30が形成された部分(ハニカム構造部分)により応力 を広い範囲で受け、発生荷重が大きくかつ変形量が小さ くなることがわかる。以上の比較実験結果により、本発 明によるバンバービームが優れた衝撃緩衝機能および強 度を備え、各種の試験に充分に対応できることが示さ れ、本発明の効果が顕著に示された。

【①①41】なお、本発明は前記各実施例に限定される ものではなく、本発明の目的を達成できる他の構成も含 み、例えば以下に示すような変形等も本発明に含まれる ものである。すなわち、前記第一、第二実施例では、各 突起部26,51の内部に、それぞれ補強用芯付40、 リブ52が設けられていたが、突起部の内部に補強用芯 材およびリブの両方が設けられていてもよい。また、こ れらの繪磴用芯村40やリブ52は必ずしも必要なもの ではなく、その用途によっては省略してもよいが、強度 上の点で設けておくことが好ましい。さらに、本発明の 樹脂製自動車用衝撃緩衝部村の裏面部に形成されるリブ

特関平8-108812

12

るものではなく、例えば、図13に示すような形状のリ ブ60としてもよい。

11

【① 0 4 2】また、前記各実施例では、台計7個の凹部30が設けられていたが、複数の凹部30が千鳥状に配置されていれば、凹部30の個数は任意であってよい。さらに、前記各実施例では、各凹部30の形状は、前面部22側から見て略矩形形状となっていたが、凹部の形状は任意であり、例えば、図14に示すように略台形形状の凹部71としてもよく、図15に示すように略三角形形状の凹部72としてもよく、あるいは図16に示す 10ように略半円形形状の凹部73としてもよく、要するに複数の凹部が千鳥状に配置されていればよい。

【0043】そして、前記各実施例では、各凹部30 は、前面部22から上面部23または下面部24に跨がって形成されていたが、図17に示すように前面部22 のみに形成された凹部74としてもよい。

#### [0044]

【発明の効果】以上に述べたように本発明によれば、千 点状に配置された複数の凹部により衝撃時のエネルギー を吸収できるとともに、各凹部の側壁がリブの役割を果 20 たすため、多様な筒撃条件を満足できる優れた衝撃接筒 機能および強度を得ることができるうえ、部材の内厚を 厚くする必要はないので、軽置化およびコスト低減を図 ることができるという効果がある。

【0045】また、複数の凹部のうちの少なくとも一つを、長尺部材の長手方向に沿った中心線を越えるように配置形成した場合には、リブの役割を果たす側壁を適切な長さ確保できるため、より一層優れた偽摯接順機能を得ることができるという効果がある。そして、長尺部材の少なくとも両端部分を湾曲形状としておけば、衝撃力の分散を図ることができるという効果がある。さらに、複数の凹部のうちの少なくとも一つを、長尺部村の裏面部に結合させた場合には、強度の向上をより一層図ることができるという効果がある。

【0046】また、長尺部村の裏面部にリブを形成した 場合。あるいは長尺部村の裏面部に微維複合材等からな る補強用芯材をインサートした場合には、これらによっ ても強度の向上をより一層図ることができるという効果 がある。

### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第一実施例のバンバービームの斜視 \*

\*図。

【図2】第一実能例のバンバービームの前面図。

【図3】第一実施例のバンバービームの上面図。

【図4】第一実施例のバンバービームの図2中A-A線に沿った断面図。

【図5】第一実施例のバンバービームの図2中B-B線に沿った断面図。

【図6】第一実施例のバンバービームの図2中C-C線に沿った断面図。

6 【図7】本発明の第二実施例のバンバービームの上面図。

【図8】第二実施例のバンバービームの裏面側から見た 斜視図。

【図9】第二実施例のバンバービームの図7中D-D線に沿った断面図。

【図10】比較実験(ベンデュラム試験)の結果図。

【図11】比較実験(バリヤ試験)の結果図。

【図12】比較実験(ボール試験)の結果図。

【図13】本発明の第一の変形例を示す裏面図。

【図】4】本発明の第二の変形例を示す前面図。

【図15】本発明の第三の変形例を示す前面図。

【図16】本発明の第四の変形例を示す前面図。

【図17】本発明の第五の変形例を示す前面図。

【図18】従来例(比較例1)を示す断面図。

【図19】比較例2を示す断面図。

#### 【符号の説明】

10、50 樹脂製自動車用筒整接側部材であるバンパービーム

11 長尺部村

20 卓空部

21 表面部

22 表面部を構成する前面部

23 表面部を構成する上面部

24 表面部を構成する下面部

25 裏面部

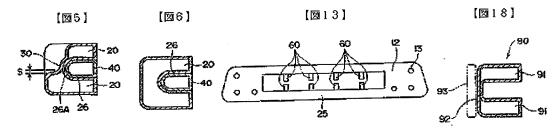
26.51 裏面部を構成する突出部

30.71,72,73.74 四部

4() 補強用芯材

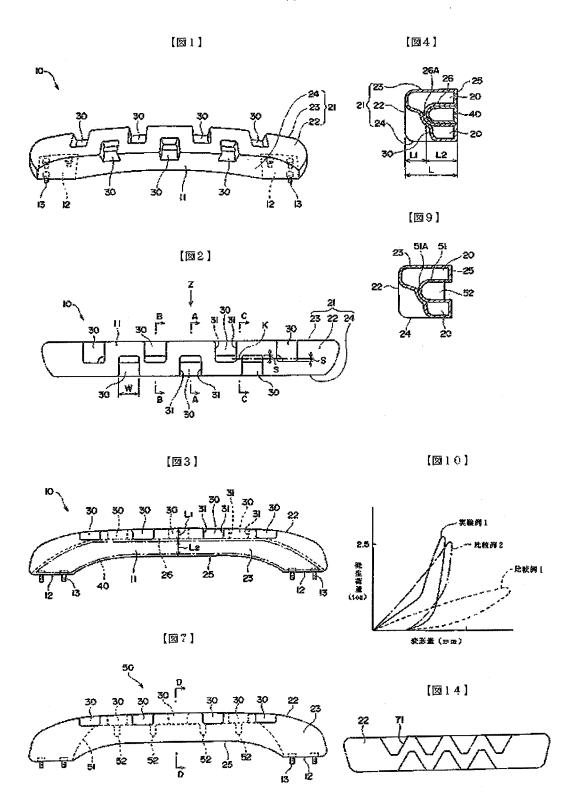
52,60 リブ

40 K 中心線

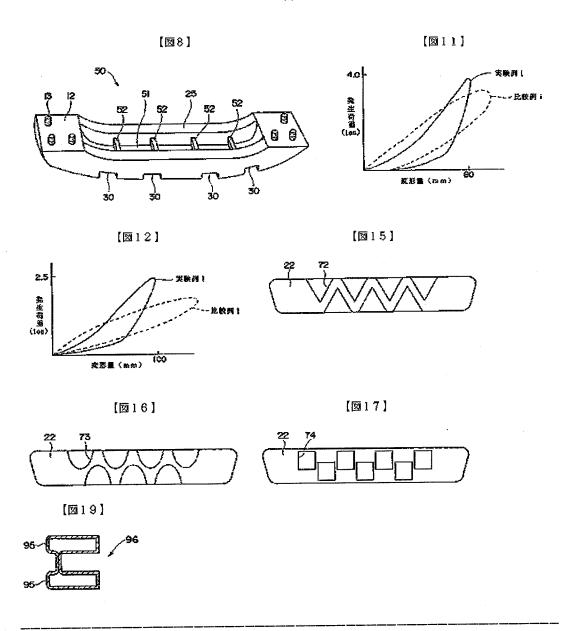


6/13/2007

特闘平8-108812



特闘平8-108812



フロントページの続き

(72)発明者 多田 腾彦

千葉県市原市姉崎海岸1番地1 出光石油 化学株式会社內

福原 直成 (72)発明者

岡山県赤磐郡山陽町下市447 みのる化成

株式会社内

(72)発明者 赤松 健一

岡山県赤磐郡山陽町下市447 みのる化成

株式会社内